

心於至善

第三篇 异步 电机

第十章

三相异步电动机的起动和调速





第十章

三相异步电动机的起动和调速

- > 起动电流和起动转矩
- ▶ 谐波转矩及其对起动的影响
- > 笼型异步电动机的起动
- > 笼型异步电动机的调速
- > 绕线转子异步电动机的起动和调速



异步电动机的起动性能

2

- 1. 起动电流倍数
- 2. 起动转矩倍数
- 3. 起动时间
- 4. 起动时能量消耗与发热
- 5. 起动设备的简单性和可靠性
- 6. 起动中的过渡过程



東南大學電氣工程學院

南京 四牌楼2号 http://ee.seu.edu.cr

1. 起动电流和起动转矩

e e

- 起动: 从静止不动到加速到稳态转速的过程
- 要求: 在起动时有较大的起动转矩(倍数),较小的起动电流(倍数)

对电网的冲击小

起动过渡过 程短



東南大學電氣工程學院

1. 起动电流和起动转矩

• 最初定子起动电流:

由简化等效电路, $s=1, c_1=1$

$$I_{1st} = \frac{U_1}{\sqrt{(r_1 + r_2')^2 + (x_1 + x_2')^2}}$$

• 最初起动转矩

$$T_{st} = \frac{m_1 p}{\omega_1} U_1^2 \frac{r_2'}{(r_1 + r_2')^2 + (x_1 + x_2')^2}$$

例10-1: I_{1st} =4.92 I_N , T_{st} =1.81 T_N , $\cos \theta_{2st}$ =0.47



東南大學電氣工程學院

南京 四牌楼2号 http://ee.seu.edu.cn

常用起动方法

$$I_{st} = \frac{U_1}{\sqrt{(r_1 + r_2')^2 + (x_1 + x_2')^2}} \qquad T_{st} = \frac{m_1 p}{\omega_1} U_1^2 \frac{r_2'}{(r_1 + r_2')^2 + (x_1 + x_2')^2}$$

由起动电流、起动转矩的计算公式知,起动时,增大 r_2 可以改善起动性能(正常工作时,从效率角度看,不希望 r_2 大)。故实际工作中,对于要求有较高起动性能的场合,常采取以下措施:

- 1、采用绕线式异步机:起动时,转子回路可通过 集电环串入电阻;起动结束后,切除附加电阻。
- **2**、深槽式转子: 起动时, f_2 高,集肤效应明显,故 r_2 大; 起动结束后, f_2 小, r_2 小。
- 3、双鼠笼式转子:与上类似。



2. 谐波转矩及其对起动的影响

- 异步电机高次空间谐波磁场产生的主要原因
 - 绕组分布非正弦引起的谐波磁场
 - 定、转子齿槽存在引起磁导齿谐波
- 高次谐波磁场产生的谐波转矩及其对起动的 影响
 - 异步附加转矩
 - 同步附加转矩
- > 削弱和消除附加谐波转矩的措施



東南大學電氣工程學院 SCHOOL OF ELECTRICAL ENGINEERING, SEU

南京 四牌楼2号 http://ee.seu.edu.cn

I. 高次空间谐波磁场产生的主要原因

- 1. 绕组分布非正弦引起的谐波磁场
- 绕组磁势产生的高次谐波磁势称为绕组谐波 磁势

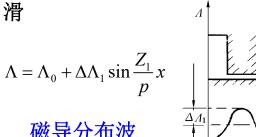
$$F_{mv} = \frac{3}{2} 0.9 sq \frac{K_{Nv}}{vp} I_1, \quad p_v = vp, \quad n_v = \pm \frac{n_1}{v}$$

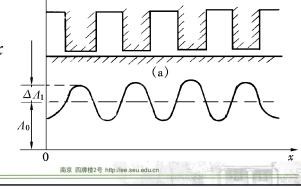
• 定子齿谐波: **2mqk**±**1**次谐波与定子齿数有关,与基波绕组因数相同,有较大的谐波磁势



I. 高次空间谐波磁场产生的主要原因

- 2. 定、转子齿槽存在引起磁导齿谐波
- 假设: 在计算定子磁导齿谐波时认为转子表光滑,在计算转子磁导齿谐波时认为定子表面光







東南大學電氣工程學院 SCHOOL OF ELECTRICAL ENGINEERING, SEU

I. 高次空间谐波磁场产生的主要原因

2. 定、转子齿槽存在引起磁导齿谐波

磁导齿谐波: 由齿槽磁导变化引起的谐波磁场

$$B_{1}(x,t) = (\Lambda_{0} + \Delta \Lambda_{1} \sin \frac{Z_{1}}{p} x) F_{1} \sin(\omega t - x)$$

$$= F_{1} \Lambda_{0} \sin(\omega t - x) + F_{1} \Delta \Lambda_{1} \sin(\omega t - x) \sin \frac{Z_{1}}{p} x$$

$$= B_{m1} \sin(\omega t - x) + B_{mZ1} \sin(\omega t - x) \sin \frac{Z_{1}}{p} x$$

均匀气隙基波磁场

气隙磁导齿谐波磁场,可分 解成两个旋转磁场



東南大學電氣工程學院

II. 高次谐波磁场产生的谐波转矩 及其对起动的影响

- 在定转子磁场中,如两磁场极对数相同,且 以同一转速同方向旋转就有可能产生平均转 矩
- 由高次谐波产生的附加转矩,按性质又可分为异步转矩和同步转矩两类

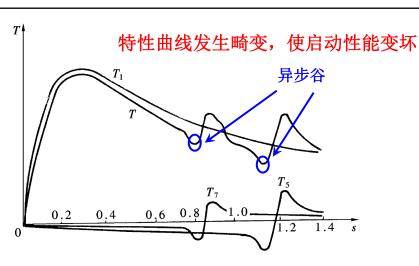


南京 四牌楼2号 http://ee.seu.edu.cn

1. 异步附加转矩

- 异步转矩是由定子旋转磁场与由该磁场感应的转 子电流所产生的转子磁场相互作用所产生的转矩
- 此两磁场在任何转子转速下都保持同步旋转而相 对静止,其中只有极对数相同的磁场才会产生异 步转矩
- <mark>异步</mark>: 在转子转速不等于同步速时,才会感应转 子电流而形成转矩 $\pm \frac{n_1}{n_2} - n$
- ν 次谐波转差率 $s_{\nu} = \frac{\nu}{\pm \frac{n_1}{\nu}} = 1 \mp \nu (1-s)$





分析定子7次谐波: $p_7=7p$, $n_7=n_1/7$, $s_7=7s-6$, 转向为正转子转速 $n< n_7=n_1/7$, $s_7>0$, 7次相当于电动机状态, $T_7>0$ 转子转速 $n> n_7=n_1/7$, $s_7<0$, 7次相当于发电机状态, $T_7<0$

2. 同步附加转矩

- 由独立来源的极对数相同的两个磁场以相同 转速且同方向旋转(相对静止)而产生的转 矩
- 如定子磁场超前转子磁场,产生正向转矩(电动转矩);如转子磁场超前定子磁场,便产生反向转矩;如果不是同步旋转,其平均转矩等于零
- <mark>特点</mark>: 两磁场彼此独立,只在某一特定转速 下产生同步转矩



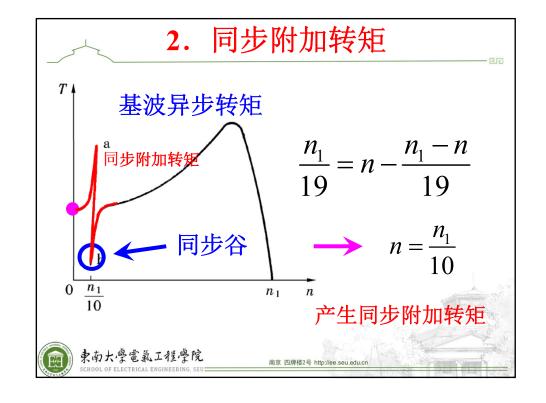
2. 同步附加转矩

- 定子齿谐波磁场和转子齿谐波磁场部是独立 的,且磁场较强,如齿槽配合不当,有可能 使齿谐波磁场满足极对数相同条件,在某一 特定转速下形成较强的同步转矩
- 某三相异步电机,Z₁=36, Z₂=40, 2p=4

$$v_{z_1} = \frac{Z_1}{p} \pm 1 = \frac{36}{2} \pm 1 = 19$$
(正转),17(反转)

特速
$$n_1/19$$
 转速 $-(n_1-n)/19+n$
 $v_{z2} = \frac{Z_2}{p} \pm 1 = \frac{40}{2} \pm 1 = 21$ (正转), 19 (反转)

東南大學電氣工程學院



III. 削弱和消除附加谐波转矩的措施

减小谐波磁场的大小或削弱其作用

- 1. 绕组采用适当的<mark>分布和短距</mark>(如削弱5、7次 谐波)
- 2. 斜槽(削弱齿谐波)
- 3. 槽配合
- 4. 减少气隙磁导的变化(如半闭口槽或闭口槽)
- 5. 增大气隙(增加励磁电流,功率因数下降)

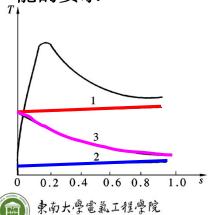


南京 四牌楼2号 http://ee.seu.edu.cn

3. 笼型异步电动机的起动

制约起动的因素

供电系统的容量、负载的性质、用户对起动性 能的要求



- 1: 起动时有大的负载阻力, 需较大的起动转矩
- 2: 起动时负载阻力小,只需 很小的起动转矩
- 3: 起动初期负载阻力小,随着转速增加转矩增加——变转 矩负载,如流体负载,风机

南京 四牌楼2号 http://ee.seu.edu.cn

9

3. 笼型异步电动机的起动

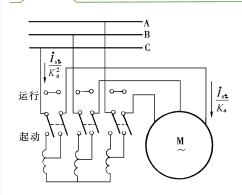
- A. 全压直接起动: 起动时,把电动机直接投入电网。
- B. 降压起动: 起动时,施加低于额定电压的电压。电动机的转速上升到接近额定转速后,再切换到额定电压下运行。
 - 作用: 限制起动电流,起动转矩按电压的平方而下降
 - 应用:适用于对起动转矩要求不高的场合,如风机、离心泵电机等
 - <mark>降压起动方法:</mark> 自耦变压器起动、星形-三角形起动、延 边三角形起动、串电抗器起动等



東南大學電氣工程學院

南京 四牌楼2号 http://ee.seu.edu.cn

I. 自耦变压器降压起动

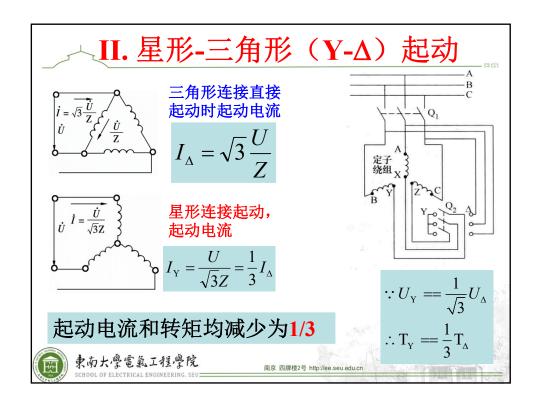


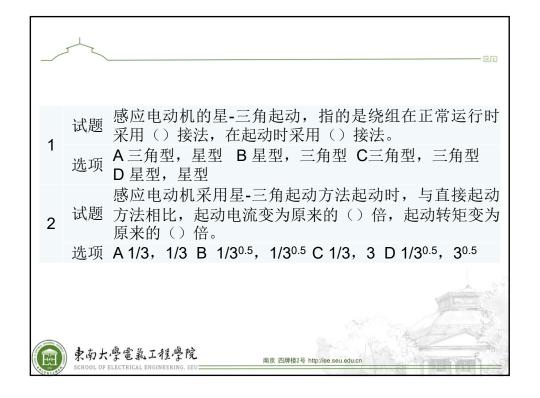
 $I_{2st} = \frac{1}{K_a} I_{st}$ $T_{st} = \frac{1}{K_a^2} T_{st}$ 比直接於 1/ K_a^2 倍

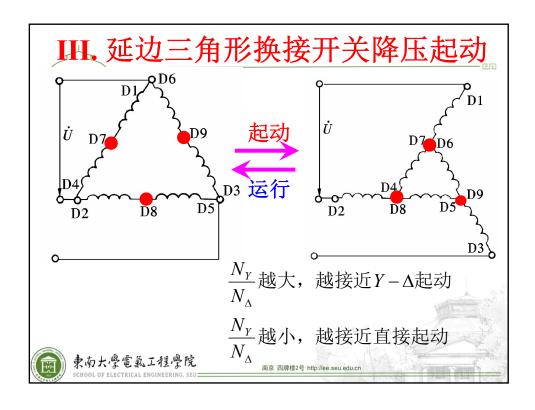
- 在额定电压下直接起动的起动电流为 I_{st} ,自耦变压器的变比为 K_a
- 起动时电压降低到 $1/K_a$ 倍,电动机的起动电流相应减小到 $1/K_a$ 倍
- 电网供给的起动电流 比直接起动时减小到 $1/K_{\mu}^{2}$ 倍



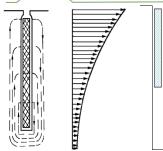
東南大學電氣工程學院







C1. 深槽式鼠笼异步电动机



 \mathbf{a} .起动时, $\mathbf{f}_2 = \mathbf{f}_1$,频率较高, 体漏抗大于电阻,漏抗占主要成 分,槽电流的分布近似与漏抗成 反比。槽底部分漏抗较大,电流 较小。愈接近于槽口漏抗愈小, 该部分电流较大-集肤效应

- 由于电流的分布不均匀,等效槽导体的有效面积减小, 效应使槽导体电阻增加,<mark>促使起动转矩增大,改</mark> 善了起动特性
- 槽形越深, 集肤效应越明显

b. 正常运行时,由于转子电流的频率很低,槽中电流将均 为分布,转子电阻减小。但因为转子深,转子漏抗大于普通 笼型转子,功率因数和过载能力下降。 東南大學電氣工程學院



试题 深槽感应电机,指的是将()设计成窄而深的槽。

3 选项 A 定子槽 B 转子槽 C 定子槽和转子槽 D 鼠笼

试题 与普通三相感应电动机相比,深槽型感应电动机正 常工作时,性能差一些,主要是()。

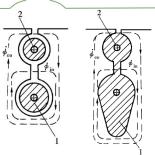
A 由于R₂增大,增大了损耗

选项 B 由于 X_2 减小,使无功电流增大 C 由于 R_2 减少,使输出功率减少

D 由于X₂的增加,使电机功率因数下降



C2. 双鼠笼式异步电动机



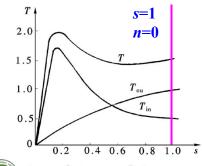
- 外笼: 截面小, 电阻大(黄铜, 铝, 青铜等电阻率大的材料)
- 内笼:截面大,电阻小(紫铜电阻率) 小的材料)
- 内笼交链的漏磁通比外笼多, 漏抗也大
- 起动时,转子电流的频率 *f₂=f₁*,转子漏抗大于转子电阻, 电流分配决定于漏抗
- 内层鼠笼有较大的漏抗,电流较小,功率因数较低,所 产生的电磁转矩也较小
- 外层鼠笼仅有非常小的漏抗,电流较大,且电阻较大, 起动时所产生的电磁转矩也较大,又称起动鼠笼

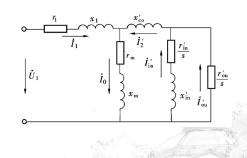


13

C2. 双鼠笼式异步电动机

- 转子电流的频率很小,内层鼠笼的漏抗很小,两个鼠笼转子的电流分配决定于电阻
- 内层鼠笼电阻较小,电流较大,运行时在产生电磁转矩方面起主要的作用,内层鼠笼称为运行鼠笼







東南大學電氣工程學院 SCHOOL OF ELECTRICAL ENGINEERING SELE

南京 四牌楼2号 http://ee.seu.edu.cn

東南大學電氣工程學院 school of electrical engineering, seu:

4. 笼型异步电动机的调速

- 调速: 根据负载的要求, 人为地或自动地对电机转速进行调节
- 异步电动机的转速

$$n = \frac{60f}{p} \left(1 - \underline{s} \right)$$

- (1) 改变供电电源的频率 f—变频调速
- (2) 改变电动机的极对数 p—变极调速
- (3) 改变转差率 s 改变外施电压、在转子回路 引入外加电阻或外加电动势
- 東南大學電氣工程學院

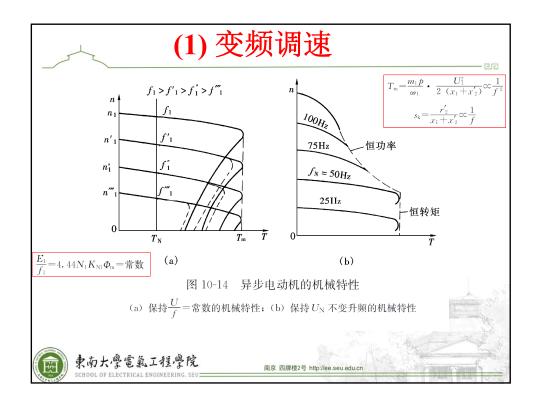
南京 四牌楼2号 http://ee.seu.edu.cn

(1) 变频调速

▶ <mark>原理</mark>:通过改变供电电源的频率,可以改变转子的转速,称为无级调速

- ▶基本控制方式:
- 恒转矩调速: 调频前后保持输出转矩不变
- 恒功率调速: 调频前后保持输出功率不变
- ▶ 变频器: 提供频率和幅值可变的电源电压





(2) 变极调速

- 》原理: 定子绕组需有特殊的绕法, 使绕组的极 对数能随外部接线的改变而改变, 属于有级调 速
- ▶具有两种不同转速的电动机称为双速电动机, 转子常为鼠笼式
- >变极电机定子绕组的绕制有两种方法:
 - 1. 双绕组变极: 两套绕组, 运行时只用一套
 - 2. 单绕组变极: 一套绕组, 改变线圈连接



(2) 变极调速

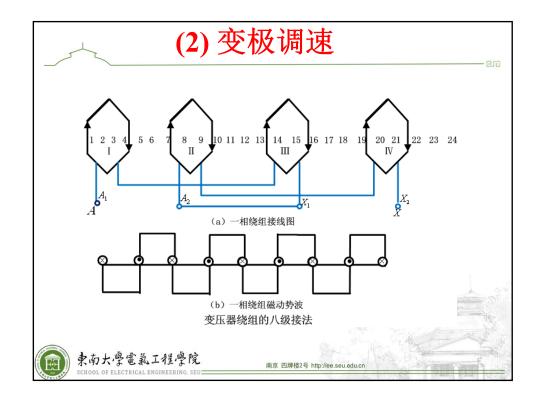
1. 双绕组变极

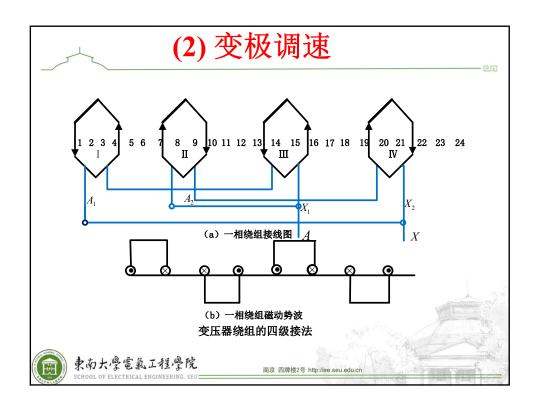
- 定子上有两套极对数不同相互独立的绕组,每次运行只用其中一套。
- 绕组设计较方便,但材料利用率较差,很少使用。

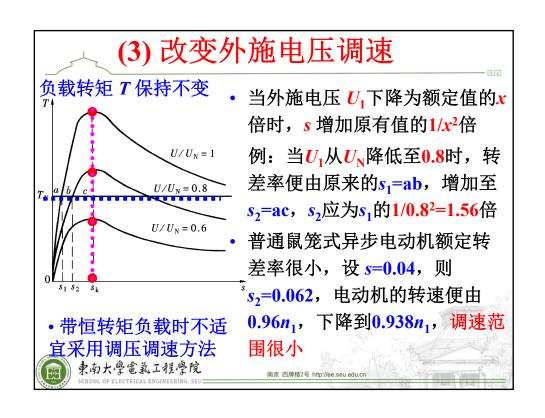
2. 单绕组变极

- 一套定子绕组,通过不同外部接法构成不同极对数。
- 变极电动机为鼠笼式转子,它可以随着定子极对数的改变而自动改变极对数。





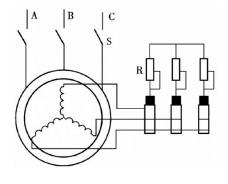




5. 绕线转子异步电动机的 起动和调速 • 原理: 转子回路中通 $r_2''' > r_2'' > r_2' > r_2$ 过集电环串入附加电 阻,限制起动电流, 提高起动转矩 • 起动结束后把附加电 阻切除, 使正常运行 有较高效率 0.8 1.0 0.2 0.6 • 绕线转子电机起动性 能好 東南大學電氣工程學院

5. 绕线转子异步电动机的起动和调速

绕线异步电动机的起动



• 如 *s_k=1*,则起动转 矩等于最大转矩

$$S_k = \frac{c_1(r_2 + r_\Delta)}{\sqrt{r_1^2 + (x_1 + c_1 x_2)^2}}$$

• 起动变阻器的电阻 值 r_{Λ}

$$r'_{\Delta} = \frac{1}{c_1} \sqrt{r_1^2 + (x_1 + c_1 x_2)^2} - r'_2$$

東南大學電氣工程學院 SCHOOL OF ELECTRICAL ENGINEERING. SEU-

南京 四牌楼2号 http://ee.seu.edu.cn

5. 绕线转子异步电动机的 起动和调速

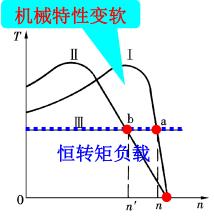
绕线异步电动机的调速

- 1. 在转子回路中接入变阻器调速 绕线转子异步电机转子回路中接入变 阻器可以改变异步电动机的机械特性
- 2. 串级调速

绕线转子异步电动机转子回路中接入 附加电势实现调速



J. 在转子回路中接入变阻器调速



$$\frac{r_{2}^{'}}{s} = \frac{r_{2}^{'} + r_{\Delta}^{'}}{s^{'}}, \quad \exists \exists : \quad s' = \frac{r_{2}^{'} + r_{\Delta}^{'}}{r_{2}^{'}} s$$

- 当负载转矩保持不变,接入 变阻器后转子电流及转子电 流的功率因数均保持不变, 定子电流及输入功率也保持 不变,而转速下降,导致转 子铜耗增大,输出功率下降, 效率也随之降低
- · 机械特性变软,负载变化时 转速将发生显著变化

例10-3 部分功率消耗在转子串联的电阻上,效率降低。



東南大學電氣工程學院

南京 四牌楼2号 http://ee.seu.edu.cn

II. 串级调速

• 原理: 当转子回路串入与转子电势 sE_2 频率相同而相位相反的附加电势 E_f 后,转子电流 I_2

$$I_2 = \frac{sE_2 - E_f}{\sqrt{r_2^{'2} + s^2 x_2^{'2}}}$$

• 串入电动势 E_f 越大,转速越低



小结

- 鼠笼式异步电动机起动性能较差,起动电流很大,而起动转矩不大
- 电机起动方式取决于供电系统的容量、负载的要求和电机的性能
- 在不允许全压起动时,常用降压起动方法,有自耦变压器降压、星形-三角形换接开关降压等
- 当电机容量较大,起动要求较高时,选用绕线 转子异步电动机
- 异步电动机调速方法大致可分为:改变电源的 频率、改变电机的极对数、改变转差率等

東南大學電氣工程學院 SCHOOL OF ELECTRICAL ENGINEERING, SEU:

南京 四牌楼2号 http://ee.seu.edu.cn

作业

▶习题: p. 200-201: 10-3、10-6、10-7

